### PNEUMATIC TIRE

Publication number: JP4237609

Publication date:

1992-08-26

Inventor:
Applicant:

SHIBATA KOJI SUMITOMO RUBBER IND

Classification:

- international:

B60C11/03; B60C11/00; B60C11/11; B60C11/03;

B60C11/00; B60C11/11; (IPC1-7): B60C11/03;

B60C11/11

- European:

B60C11/00D

Application number: JP19910017060 19910116 Priority number(s): JP19910017060 19910116 Also published as:

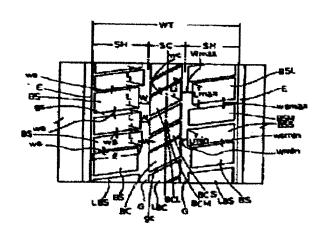
EP0495619 (A\* US5178698 (A\* CA2058590 (A\*

EP0495619 (B' AU642332B (B:

Report a data error he

#### Abstract of JP4237609

PURPOSE:To improve noise at the travel time of a tire and also hydro-planing performance at the time of traveling on the wet road surface. CONSTITUTION: Block rows in the shoulder area of a tread part 2 includes blocks BS of different circumferential length, and the ratio Lmax/Lmin=alpha between the block maximum circumferential length Lmax and the minimum circumferential length Lmin is set to be in a range of 1.25-2.00. The groove width W of a longitudinal groove G faced by each block in the shoulder area is made larger as the circumferential length L of each block is made longer, and the ratio Wmax/Wmin=beta between the maximum value Wmax and minimum value Wmin of the groove width W is to be 1.1 or more and not more than the block circumferential length ratio alpha.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

# (19) 日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開平4-237609

(43)公開日 平成4年(1992)8月26日

(51) Int.Cl.5

識別記号

庁内整理番号 A 8408-3D

FΙ

技術表示箇所

B60C 11/03 11/11

B 8408-3D

審査請求 未請求 請求項の数3(全 7 頁)

(21)出願番号

特顯平3-17060

(71)出願人 000183233

(22)出顧日

平成3年(1991)1月16日

住友ゴム工業株式会社

兵庫県神戸市中央区筒井町1丁目1番1号

(72)発明者 柴田 浩二

京都府宇治市五ケ庄芝東53

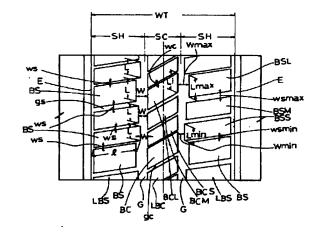
(74)代理人 弁理士 苗村 正

#### (54) 【発明の名称】 空気入りタイヤ

#### (57)【要約】

【目的】 タイヤ走行時におけるノイズと、温路面走行 におけるハイドロブレーニング性能とをともに向上す

【構成】 トレッド部2のショルダ域にあるプロック列 は異なる周方向長さのプロックBSを含むとともにプロ ック最大周方向長さLmax のプロックと最小周方向長さ Lmin との比Lmax /Lmin =  $\alpha$ を1. 25~2. 00 の範囲とするとともに、ショルダー域にある前記各プロ ックBSの周方向長さしが大なる程前配各プロックが面 する縦溝Gの溝巾Wを大とし、その溝巾Wの最大値Wma x と最小値Wmin の比Wmax /Wmin = βを1. 1以上 かつ前記プロック周長さ比のα以下としている。



2

【特許請求の範囲】

【請求項1】トレッド部に、タイヤ円周方向にのびる複 数本の縦溝と、縦溝と交わりかつ縦溝間を継ぐ内の横溝 と、タイヤ軸方向外側の縦溝からトレッド縁にのびる外 の横溝とを設けることにより前記トレッド部にタイヤ周 方向に並置されるブロックからなる複数のブロック列を 形成するとともに、タイヤ赤道からトレッド巾の30% を夫々両側にこえる点よりも外側のショルダー域にある 前記プロック列は異なる周方向長さ(L)のプロックを 含むとともに、プロックの最大周方向長さ(Lmax)の 10 を示す。又、音圧Pは、 プロックと最小周方向長さ(L min)プロックの長さ比 L max/L minであるプロック周長さ比(α)を1.2 5以上かつ2.00以下とするとともに、ショルダー域 にある前記各プロックの周方向長さ(L)が大なる程、 前記各プロックが面する縦溝の溝巾(W)を大とすると ともに、該縦溝の溝巾 (W) の最大値 (W max) と最小 値(W min)の比W max/W minである縦溝巾比(β) を1.1以上かつ前記プロック周長さ比(lpha)以下とし た空気入りタイヤ。

【請求項2】前記ショルダー域のプロック列に含まれる 20 プロックが面する前記外の横溝は、該ブロックの周方向 の長さ(L)が大なる程その溝巾を大とするとともに、 横溝の最大の溝巾(ws max )と最小の溝巾(ws mi n) の比ws max/ws minである外の横溝巾比 (γ) に対する前記プロック周長さ比( $\alpha$ )の比 $\gamma/\alpha$ を0. 6以上かつ0.9以下としたことを特徴とする請求項1 記載の空気入りタイヤ。

【請求項3】タイヤ赤道に沿って配されるプロック列に 含まれるブロックが面する前記内の横溝は、該ブロック の周方向の長さ(Li)が大なる程その溝巾(wc)を 30 大とするとともに、内の横溝の最大の溝巾(wc max) と最小の溝巾 (wc min) の比wc max/wc minであ る内の横溝巾比 (γ) に対する前記プロック周長さ比  $(\alpha)$  との比 $\gamma/\alpha$ を0. 6倍以上かつ0. 9倍以下と したことを特徴とする請求項1記載の空気入りタイヤ。 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【産業上の利用分野】本発明は、ハイドロプレーニング 性能とノイズの抑制とをともに高めうる空気入りタイヤ に関する。

#### [0002]

【従来の技術】従来の空気入りタイヤにあっては、トレ ッド表面に縦溝、横溝を設けることにより該縦、横溝に よって区分されるプロックを並設したプロックパターン を具えたタイヤが存在する。このようなプロックからな るパターンを有するタイヤにあっては、グリップ性が高 まり又排水が良好である故に雨水、融雪等により水膜で 覆われた路面上をタイヤが高速で走行した際にタイヤが 流体力学的な圧力によって走行路面から浮上がるいわゆ るハイドロプレーニング性を高めるという利点がある。

他方、タイヤ周方向に対して交差する向きにのびる構造 はタイヤが高速で走行した場合に、ブロックが路面と衝 突することによってノイズが発生する。

【0003】このような横溝によるノイズの発生機構を 分析すると、プロックが路面と衝合した際にノイズの音  $\mathbb{E} P$ とその時続時間 $\Delta t$ との関係は図3に示す如くな り、又持続時間は、

 $\Delta T = W s / V o$ 

の関係が成立する。ここでWsは横溝の巾、Voは速度

 $P = K (W s \times l \times d)$ 

の関係があることが知られている。ここで」は横溝の長 さ、dは横溝の溝深さ、Kは常数である。従って、②式 よりノイズの音圧は横溝の容積に比例し、横溝の容積を 小にすることによりノイズを低減しうることが理解出来

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしノイズを低減す るため横溝の体積を小とした場合には排水性に劣りハイ ドロプレーニング性が低下するという問題がある。従っ てノイズ低減とハイドロブレーン性能向上とを両立させ ることは非常に困難であった。

【0005】発明者らは、この両者を両立させるべく鋭 意研究の結果、従来のタイヤにあっては、プロックの、 特にショルダ部においてブロックの周方向長さに応じて 横溝の溝巾を大きくすることによってハイドロプレーニ ング性能を保持していたのであるが、横溝の溝巾を広げ ることによりピッチノイズを悪化させることを知り得た のである。そこで横溝の溝巾を従来のものに比べて小と し、低騒音化を図るとともに、ハイドロプレーニング性 能を保持するため縦溝の巾を広げることにより、ノイズ 低下とハイドロプレーン性能の向上とをともになしうる ことが出来たのである。本発明は、ハイドロブレーニン グ性能と、ノズイ抑制とをともに向上した空気入りタイ ヤの提供を目的としている。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、トレッド部 に、タイヤ円周方向にのびる複数本の縦溝と、縦溝と交 わりかつ縦溝間を継ぐ内の横溝と、タイヤ軸方向外側の 縦溝からトレッド縁にのびる外の横溝とを設けることに より前記トレッド部にタイヤ周方向に並置されるプロッ クからなる複数のプロック列を形成するとともに、タイ ヤ赤道からトレッド巾の30%を夫々両側にこえる点よ りも外側のショルダー域にある前記プロック列は異なる 周方向長さ(L)のプロックを含むとともに、プロック の最大周方向長さ(L max)のプロックと最小周方向長 さ(L min) ブロックの長さ比L max/L minであるプ ロック周長さ比 (α) を1.25以上かつ2.00以下 とするとともに、ショルダー域にある前記各プロックの 50 周方向長さ(L)が大なる程、前記各プロックが面する

3

縦溝の溝巾(W)を大とするとともに、該縦溝の溝巾(W)の最大値(W max)と最小値(W min)の比W m ax/W minである縦溝巾比( $\beta$ )を1. 1以上かつ前記プロック周長さ比( $\alpha$ )以下とした空気入りタイヤである。

【0007】又、前記ショルダー域のブロック列に含まれるブロックが面する前記外の横溝は、該ブロックの周方向の長さ(L)が大なる程その溝巾(ws)を大とするとともに、横溝最大の溝巾(ws max)との最小の溝巾(ws min)の比ws max/ws minである外の横溝 10巾比(δ)に対する前記ブロック周長さ比(α)の比δ/αを0.6以上かつ0.9以下とすることが好ましい。

【0008】さらにタイヤ赤道に沿って配されるブロック列に含まれるブロックが面する前配内の横溝は、該プロックの周方向の長さ(Li)が大なる程その溝巾(wc)を大とするとともに、内の横溝の最大の溝巾(wc max)と最小の溝巾(wc min)の比wc max/wc minである内の横溝巾比(γ)に対する前記ブロック周長さ比(α)との比ァ/αを0.6倍以上かつ0.9倍以 20下とすることが好ましい。

【0009】なお本発明にあっては、ショルダー域とは、前記の如くトレッド表面においてタイヤ赤道からトレッド巾の30%をタイヤ軸方向両側にそれぞれこえる点よりも外側かつトレッド端縁の内側の範囲として定義する。

【0010】又前記プロックの配列はタイヤ周方向に長さLの長い順序に並べてもよく、又ランダムに配列してもよい。

[0011]

【作用】通常縦溝を広げた場合には、路面の凹凸を加振減とした縦溝内で気柱共鳴現象による高周波ノイズが発生する。この高周波ノイズは高速かつ長時間運転においてはドライバーを疲労させる等の悪影響が生じることとなる。

【0012】このような縦溝から発生する高周波ノイズは、その縦溝に隣接する横溝、による影響が大であり、この容積の総和が小なるほど縦溝から発生する高周波ノイズも小となる。

【0013】又ショルダ側に位置するブロックの長さL 40 を大きくすることにより、1本の横溝の容積を大にすることができ排水性を高めうるのである。

【0014】本願発明にあっては、外側のショルダ域においては、異なる周方向長さのブロックを含ませることによって、走行時における縦溝から発生する高周波ノイズの横溝による励起をおさえ、又横溝により発生するピッチノイズの周期を違えノイズの拡散を図るとともに、プロックの最大方向長さし maxと最小周方向長さし min とのブロック長さの比であるし max/し min= αを1.25以上かつ2.00以下の範囲に規制している。前記

 $\alpha$ の値が1. 25未満ではノイズの拡散が少なくノイズ 低下の効果が小であり、 $\alpha$ の値が2. 00以上をこえると操縦安定性、特に旋回時において低下する。また、ヒールアンドトウ摩擦とよばれる偏摩耗も発生しやすくなる。

【0015】前記縦溝の溝巾Wは、前記ショルダ域にある各プロックの周方向長さしが大なるほど各プロックが面する縦溝の容積を変化させることによって、縦溝における高周波ノイズの共鳴を緩和することが出来る。

【0016】本発明にあっては縦溝の溝巾Wの最大値W maxと最小値W minとの比W max/W min=βを1.1 以上とする一方、前記プロック周長さ比α以下としている。前記βの値が1.1未満では外の横溝から受ける前記高周波ノイズの低減効果が少なく逆にαをこえると走行時におけるタイヤ接地面が減少し、トレッド表面の摩耗が大きくなりかつ縦溝周縁に沿ってトレッド表面に偏摩耗が生じ易い。

【0017】本顧では前配した各構成が有機的に結合することによって、縦溝から生じる高周波ノイズを低下させかつ排水性を高めハイドロプレーニング性能を向上しうるのである。

【0018】又ショルダー域の前記外の横溝を、ブロックの前記周方向長さLが大なる大とするとともに、該外の横溝の最大溝中ws maxと最小の溝中ws minとの比である外の横溝中比ws max/ws min=δに対する前記プロック長さ比αを0.6以上かつ0.9以下、即ち外の横溝溝中wsの変動を前記縦溝の溝中Wの変動よりも小とした場合には、ショルダー域におけるそれぞれの外の横溝の容積を従来のタイヤに比べて小とすることができ、外の横溝の容積を従来のタイヤに比べて小とすることができ、外の横溝に連なる前記縦溝の気柱共鳴を低下させ、前記した高周波ノイズの低下させうることにより一層の低ノイズ化を図りうる。

【0019】さらにタイヤ赤道に沿って配されるブロック列に含ませる内の横溝を前記外の横溝と同様に規制した場合にはノイズを一層低減させることが可能となる。 【0020】

【実施例】以下本発明の一実施例を図面に基づき説明する。

7 【0021】図において空気入りタイヤ1は、トレッド 部2にタイヤ円周方向にのびる複数本の縦溝Gと、該縦溝Gが交わりかつ縦溝G、G間を継ぐ複数本の内の横溝 gc一と、タイヤ軸方向外側の縦溝Gからトレッド縁E にのびる外の横溝gsとを設けることにより、トレッド 部2にタイヤ周方向に並置されるプロックからなる中央 のプロック列LBC、ショルダ域のプロック列LBSが それぞれ形成される。

プロックの最大方向長さL maxと最小周方向長さL min 【0022】又空気入りタイヤ1は、前記トレッド部2 とのプロック長さの比であるL max/L min= $\alpha$ を1. の両側からタイヤ半径方向内方にのびるサイドウォール 25以上かつ2.00以下の範囲に規制している。前記 50 部13、13と、該サイドウォール部13の半径方向内 5

端に位置するビード部15、15とを有し、各ビード部15、15に設けるビードコア16、16の間には、前記サイドウォール部13、13、トレッド部2を通るトロイダル状のカーカス17が架け渡される。前記トレッド部2の内部かつカーカス17のタイヤ半径方向外側にはベルト層19が配設される。

【0023】又トレッド部2のトレッド表面2aを、タイヤ赤道Cからトレッド縁間のタイヤ軸方向の距離であるトレッド巾WTの30%を夫々両側にこえる点よりも外側をショルダー域SH、その内側を中央域SCと定義 10 cを規制することにより、横濤gs、gcから生じるピする。

【0024】又本実施例では、前記縦溝Gによってトレッド表面2aを前記ショルダ域SHと中央域SCとに区分するとともに2条の縦溝G、G間に位置するプロックを中央のプロックBC、縦溝Gとトレッド端縁Eとの間に位置するプロックをショルダ域のプロックBSと定義する。

【0025】ショルダー域SHのプロックBSは、その 周方向長さLが異なる3種類のプロック、BSL、BS M、BSSからなり、周方向長さLiの順位に従って大プロックBSL、中プロックBSM、小プロックBSSの順に配列されかつその繰返しによりプロック列LBSが編成される。大プロックBSLの周方向長さLiである最大周方向長さLmaxと、小プロックBSSの周方向長さLiである最小周方向長さLminとの比Lmax/Lmin= $\alpha$ を1. 25~2. 00以下の範囲としている。

【0026】又これらのショルダ域SHの各プロックBSL、BSM、BSSが臨む縦溝Gの溝巾Wは、前記各プロック、BSL、BSM、BSSの周方向長さしが大なるほど前記溝巾を大きくし、縦溝Gの溝巾Wの最大値 30 W maxと最小値W minとの比W max/W min= $\beta$ を1. 25以上かつ前記 $\alpha$ の値以下としている。

【0028】さらに本実施例では、中央のプロック列LBCは、その周方向長さLiが異なる3種類のプロックBCL、BCM、BSSによって形成され、周方向長さLiの順位に従って大プロックBCL、中プロックBCM、小プロックBCSの順に配列され、かつその繰返しによりプロック列LBSが編成される。又これらの中央のプロックBCL、BCM、BCSのタイヤ進行方向後側に面する内の横溝gcは、該中央のプロックBCL、BCM、BCSの周方向長さLiが大なるほどその溝巾50

Wcを大とし、内の横溝gcの最大の溝巾wc maxと最小の溝巾wc minとの比wc max/wc min=γに対する前記ショルダ域のプロックBSの周長さ比αとの比γ/αを0.6以上かつ0.9以下とている。前記のごとくショルダ域のプロックの周方向Lに対応して縦溝Gの溝巾Wを変動させることにより、内、外の横溝wc、Wによって影響を受ける縦溝内での気柱共鳴現象による高周波ノイズを低減できしかも排水性を向上することが出来る。又外の横溝gs、以内の横溝gcの溝巾ws、wcを規制することにより、横溝gs、gcから生じるピッチノイズを低下でき一層のノイズ低減とハイドロプレーニング性能の向上をともに図ることが出来る。

【0029】 (実施例) タイヤサイズ195/65 R 15のタイヤについて図1、2に示す構成を有しかつ表 1に示す仕様にてタイヤを試作しその性能をテストした。 なお比較のため従来の仕様のタイヤ (比較例 $1\sim3$ ) についても併せてテストを行った。トレッドパターンの各寸法は表1に示し、又テスト結果を表2に示す。【0030】

#### 【表1】

|              | 美統例   | JLARPH 1 | H-19912 | <b>比較例</b> 3 |
|--------------|-------|----------|---------|--------------|
| ショルダー域の      | ·     |          |         |              |
| 周方陶長さし (mm)  | 1     |          |         |              |
| L 1          | 16. 6 | 16. 6    | 15. 6   | 15.6         |
| L2           | 20.4  | 20.0     | 19. 0   | 19.0         |
| L3           | 29. 8 | 20. 9    | 28. 0   | 28. 0        |
| 外の複雑数の       |       |          |         |              |
| 消長さん(mat)    | 1     | ļ        |         |              |
| <b>£</b> 1   | 40.0  | 40.0     | 40.0    | 40.0         |
| £2           | 38. 5 | 40.0     | 38. 5   | 38. 5        |
| £ 3          | 37. 0 | 40.0     | 37.0    | 37.0         |
| 経緯Gの漢中W (ma) |       |          |         |              |
| ₩1           | 9. 0  | 9. 0     | 12.0    | 9. 0         |
| W 2          | 10. 5 | 9. 0     | 12.0    | 9. 0         |
| ws.          | 12. 0 | 9, 0     | 12. 0   | 9. 0         |
| 外の横溝を        |       |          |         |              |
| 漢巾w (==)     | 1     |          |         |              |
| w1           | 3. 4  | 3. 4     | 4. 0    | 4. 4         |
| ₩ 2          | 3. 8  | 4. 2     | 5. 2    | 5. 2         |
| w 3          | 4. 2  | 5_ 0     | 6. 0    | 6. 0         |

[0031]

|                 |                | 实施例  | 比较例1 | <b>比較等</b> 12 | <b>比較初</b> 3                            |
|-----------------|----------------|------|------|---------------|---|
| ノ<br>イ          | ピッチノイズ<br>(指数) | 3. 1 | 3. 0 | 3. 0          | 2, 5                                    |
| x               | 高剛被ノイズ<br>(指数) | 3. D | 3. 0 | 3. 0          | 2. 9                                    |
| ハレ<br>イ  <br>ドニ | 1              | 105  | 100  | 115           | 101                                     |
| ロンプク            | 旋即等            |      |      |               | *************************************** |
| 19              |                | 115  | 100  | 130           | 115                                     |

【0032】テストは下記の条件により行った。

#### a) ノイズテスト

試供タイヤに規定の内圧を加えテスト車に装備するとと 20 もに、乾燥路面からなるテストロードを時速6 0 km/h で走行させ、ドライバーのフィリングにより5 段階法で評価した。数値が大なるほど良好であることを示す。

【0033】b) ハイドロプレーニング性

テストロードに連続散水することにより形成されかつ全 長150mの直線路と、曲線路とを設けた湿路面を形成 するとともに、試供タイヤを装着した試験車を該湿路面 上を走行させた。

【0034】(A)旋回時

速度50km/Hから5km/Hのステップで段階的に速度 30 を高め、各段階速度における旋回半径、即ち横加速度G を高めていき、各段階におけるハイドロプレーニングが発生する限界の横加速度を求めた。その結果を表1に示す。

【0035】実施例のものは比較例のものに比べて横加速度の最大値が上昇し、又比較例のものよりも高速度で

旋回が可能であることを確認し得た。

【0036】(B) 直進時

旋回時と同様に速度50km/Hから5km/Hのステップで段階的に速度を高め、各段階におけるプレーキ制動力、即ち減速度を逐次高めていき、各段階の直進速度におけるハイドロプレーニングが発生する限界の減速度を求めた。

【0037】表2には旋回時、ともに比較例1を100 とする指数で表示するとともに指数が大きいほど性能が 10 優れていることを示す。

#### [0038]

【発明の効果】 叙上の如く本発明の空気入りタイヤは、ショルダ域にあるプロック列は異なる周方向長さのプロックを含みかつその各プロックが面する縦溝の溝巾を、前記プロックの周方向長が大なるほど大とすることを要旨としているため、ノイズの低減とパイドロプレーニング性能の向上とを両立することが出来る。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例を示す断面図である。

【図2】そのトレッドパターンの一例を示す展開平面図である。

【図3】ノイズの音圧レベルとその発生時間との関係を 示す線図である。

#### 【符号の説明】

2 トレッド部

BS ショルダ域のプロック

C タイヤ赤道

E トレッド縁

G 縦溝

30 gs 外の横溝

gc 内の横溝

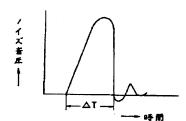
L 周方向長さ

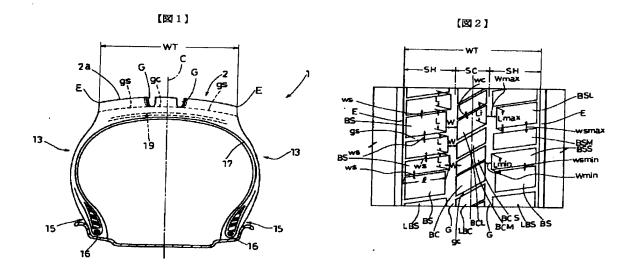
SH ショルダー域

W 溝巾

WT トレッド巾







【手続補正書】

【提出日】平成4年2月3日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0030

【補正方法】変更

【補正内容】 【0030】

【表1】

|             | <del></del> |         |        |             |
|-------------|-------------|---------|--------|-------------|
|             | 实施例         | HARRY 1 | HOUN 2 | 比较終3        |
| ショルゲー臓の     |             |         |        |             |
| 周方向長さし (mm) | l           |         | !      | ļ           |
| L1          | 16. 6       | 16. 6   | 16.6   | 15. 6       |
| L 2         | 20.4        | 20. 0   | 20.0   | 19. 0       |
| L 3         | 29. 8       | 29. 0   | 29. 0  | 28. 0       |
| 外の機能の       |             |         |        |             |
| 海長さ』(mg)    |             |         |        |             |
| e i         | 40. 0       | 40. 0   | 40. 0  | 40.0        |
| £ 2         | 38. 5       | 40. 0   | 40.0   | 40.0        |
| 2 3         | 37. 0       | 40.0    | 40.0   |             |
| 機構Gの減小W (m) |             |         |        |             |
| · wı        | 9. 0        | 9. 0    | 12. 0  | 9. 0        |
| W2          | 10. 5       |         | 12. 0  | 9. 0        |
| w3          | 12. 0       | 1       | 12.0   | 9. 0        |
| 外の独議会の      |             |         |        | *********** |
| 禁中w (ma)    |             |         |        |             |
| w1          | 3. 4        | 3. 4    | 3. 4   | 4. 4        |
| ₩2          | 3. 8        | 4. 2    | 4.2    | 5. 2        |
| ₩3          | 4. 2        | 5. 0    | 5.0    | 6. 0        |

【手続補正2】 【補正対象書類名】明細書 【補正対象項目名】0031 【補正方法】変更 【補正内容】 【0031】 【表2】

|                  |                   | XIEN | HARRY 1 | 11.00M 2 | Harm 3 |
|------------------|-------------------|------|---------|----------|--------|
| 7                | ピッチノイズ<br>(7095)  | 3. 1 | 3. 0    | 3. 0     | 2. 5   |
| x                | 高階級ノイズ<br>(指数)    | 3. 0 | 3. 0    | 2. 5     | 2. 9   |
| 7 1<br>7 1<br>F= | CHESTO            | 105  | 100     | 115      | - 101  |
| ロン<br>プク         | MERSING<br>CRESSO | 115  | 100     | 130      | 115    |